PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

04-088123

(43)Date of publication of application: 23.03.1992

(51)Int.Cl.

C21D 9/02 C21D 1/06 C22C 38/00 C22C 38/48 F16F 1/02

(21)Application number : 02-204066

(71)Applicant: NIPPON STEEL CORP

(22)Date of filing:

01.08.1990

(72)Inventor: SUZUKI SHINICHI

TATEYAMA MICHIAKI

(54) PRODUCTION OF SPRING WITH HIGH FATIGUE STRENGTH

(57)Abstract:

PURPOSE: To produce a spring with high fatigue strength by forming a spring by the use of a steel with a specific composition, performing hardening under specific conditions to form a specific structure, and setting this spring at specific temp.

CONSTITUTION: A spring is formed by using a steel having a composition consisting of 0.4-0.65% C, 1.0−2.5% Si, 0.3−1.5% Mn, 0.2−1.5% Cr, one or ≥2 kinds among ≤2.5% Ni, ≤0.6% Mo, ≤0.6% \times 0.6% Mo, ≤0.6% Cu, $\leq 0.6\%$ V, $\leq 0.06\%$ Nb, and $\leq 0.05\%$ Al, and the balance Fe with inevitable impurities, and this spring is hardened in a coolant of ordinary temp. -200° C from the austenitic state and formed into a structure containing martensite and ≥7% retained austenite, which is set at room temp.-400° C, followed by shot peening, if necessary.

⑲ 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

® 公 開 特 許 公 報 (A) 平4−88123

®Int. Cl. ⁵	識別記号	庁内整理番号	43公開	平成 4年(1992) 3月23日
C 21 D 9/02 1/06	A E	8015-4K 7047-4K		
C 22 C 38/00 38/48	301 Ž	7047—4K		
F 16 F 1/02	В	8917-3 J		
		審査請求	未請求 話	青求項の数 2 (全ょ頁)

②発明の名称 高疲労強度ばねの製造法

②特 願 平2-204066

②出 願 平2(1990)8月1日

⑩発 明 者 鈴 木 信 一 神奈川県相模原市淵野辺 5 -- 10 -- 1 新日本製鐵株式會社 第 2 技術研究所内

⑫発 明 者 館 山 道 昭 神奈川県相模原市淵野辺 5 - 10-1 新日本製鐵株式會社

第2技術研究所内

⑪出 願 人 新日本製鐵株式会社

東京都千代田区大手町2丁目6番3号

個代 理 人 弁理士 大関 和夫

明 細 書

1.発明の名称

高疲労強度ばねの製造法

2.特許請求の範囲

(1) C: 0.4~0.65%、Si: 1.0~2.5%、Mn: 0.3~1.5%、Cr: 0.2~1.5%を含有し、Ni: 2.5%以下、Mo: 0.6%以下、Cu: 0.6%以下、V: 0.6%以下、Nb: 0.06%以下あるいはAL: 0.05%以下の一種または二種以上を添加し、残部がFeおよび不可避不純物からなる鋼を用いて、ばねを成形し、オーステナイト状態から常温~200℃の冷却剤中に焼入れし、マルテンサイトと7%以上の残留オーステナイトを含有する組織としたものを、室温~400℃でセッチィングすることを特徴とする高疲労強度ばねの製造法。

(2) C: 0.4~0.65%、Si: 1.0~2.5%、Mn: 0.3~1.5%、Cr: 0.2~1.5%を含有し、Ni: 2.5%以下、Mo: 0.6%以下、Cu: 0.6%以下、V: 0.6%以下、Nb: 0.06%以下あるいはAL: 0.05%以下の一種または二種以上を添加し、

残部Feおよび不可避不純物からなる鋼を用いて、 ばねを成形し、オーステナイト状態から常温~ 200℃の冷却剤中に焼入れし、マルテンサイト と7%以上の残留オーステナイトを含有する組織 としたものを、室温~400℃でセッチィングし た後、さらにショットピーニングすることを特徴 とする高振労強度ばねの製造法。

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

・本発明は、ばねの疲労特性向上方法にかかわり、 さらに詳しくはエンジンの弁ばね、車のリーフば ねあるいは懸架ばねの製造に際し、使用性能、特 に疲労強度の向上を可能としたばねの製造方法に 関するものである。

(従来の技術)

自動車等に使用されるばねは、高疲労強度と耐へたり性が重要である。疲労強度に対しては、ショットピーニング処理を行うことが、今や常識となっている。これは、ショットピーニングによって、ばねの表層部に圧縮残留応力を付与し、外荷

重の実効値を低下させることにある。へたりは、 一種の緩和現象であるから、ばねに予め過負荷を かけて、すなわちセッチィングを行って、使用中 緩和現象を先取りすることで耐へたり性の向上が 計られている。

最近、自動車用ばねは、さらなる高性能化が要

求されるようになってきた。そのために、JIS

の疲労特性向上方法を提供しようとするものである。

すようになる。また、このように、ばねの強度を

(課題を解決するための手段)

本発明の要旨とするところは、 C:0.4 ~0.65%、Si:1.0~2.5%、Mn:0.3~1.5%、Cr:0.2~1.5%を含有し、Ni:2.5%以下、Mo:0.6%以下、Mo:0.6%以下、Cu:0.6%以下、V:0.6%以下、Mb:0.06%以下あるいはAll:0.05%以下の一種または二種以上を添加し、残部がFeおよび不可遵不純物からなる鋼を用いて、ばねを成形し、不可遵不純物からなる鋼を用いて、ばねを成形しまず、オーステナイト状態から常温~200℃の冷却剤中に焼入れし、マルテンサイトと7%以上の残留オーステナイトを含有する組織としたものを、室温~400℃でセッチィングし、必要に応じてショットピーニングすることを特徴とする高疲労強度ばねの製造法にある。

(作用)

本発明者らはばねの高疲労強度化を実現するために、合金鋼を用いてばねを成形し、焼入れた時に残留する不可避のオーステナイトを積極的に利

高めてくると、ばねは硬くなり、十分なショット ピーニング効果を得ることが困難になる。

また、機械部品を浸炭、浸炭窒化焼入れあるい は高C鋼を単に焼入れたとき、その表層のみに残 留するオーステナイトをサブゼロ処理(液体窒素 中に30分間浸漬)をして、マルテンサイイに会 を浸炭あるいは浸炭窒化する機械部品の疲労強 を浸炭あるいは浸炭窒化する機械部品の疲労強 でしますることは、特願平1-274014号に歌 されている。この場合は、サブゼロという特別な 手段とするとともに、ばねに適用しること が難しい。

(発明が解決しようとする課題)

本発明も、ばねの疲労強度を高めることを目的 とし、その手段として、ばねの強度を高めようと することは従来の考え方と変わらないが、 そのた めの使用鋼材の高合金化および残留オーステナイ トのマルテンサイト化は上記のような新たな課題 が生じる。本発明はこれらの課題を克服したばね

用することに着目して、種々検討を行なった。

本発明は上述した特願平1-274014号に関連したものであって、焼入れしたばねに適量のオーステナイトを残留させ、それをマルテンサイトに変態させた時に生じる圧縮残留応力をばねの疲労強度向上手段とする。しかし、ばねは比較的肉厚が小さいので、サブゼロ処理によって、表層の残留オーステナイトだけをマルテンサイト化することを考えた。

上記の考えを具現化するためには、成形したば ねを焼入れた時点で、7%以上の残留オーステナ イトを含有するマルテンサイト組織でなければな らない。また、ばね製品として、必要最小限の勧 性が必要である。これらの2点から、適用鋼材の 化学成分および焼入れ条件が限定される。以下に これらの限定条件について述べる。

必要な残留オーステナイトを生成させるのに重

要な化学成分は、 C、 Si、 Mn、 CrおよびNiであるが、さらに目標強度、 初性に応じて、これら各元素の適量を組合せなければならない。

Cは、0.4%未満では十分な強度および残留オーステナイトを得ることができないが、0.65% 超では韧性が得られない。

Si、Mn、Crは、それぞれ 1.0 %未満、 0.3 %未満、 0.2 未満では十分な強度および残留オーステナイトを得ることができないが、それぞれ 2.5 %超、 1.5 %超、 1.5 %超では韧性が得られない。

Niは、初性およびオーステナイトを残留させる ために有効であるので、必要に応じて 2.5 %以下 添加する。

Mo、Cuは、強度への寄与もさることながら、残留オーステナイトの増加および耐食性向上のために、必要に応じてそれぞれ 0.6 %以下添加する。

Vは、強度とともに組織を微細化するに有用な元素であり、Nb、Allは、組織を微細化するに有用な元素であって、必要に応じてそれぞれ 0.6%以下、0.06%以下、0.05%以下を添加する。

の表層に存在する残留オーステナイトをできるだけ多く、マルテンサイト化させること、素材の C 量によっては従来の焼戻し処理の機能を兼ねさせることおよびセッチィング処理本来の耐へたり性向上のためであるが、400℃超の温度になると、付加した圧縮残留応力の緩和が著しくなる。

以上の工程を経て製造されたばねにおいて、ば ねの表層に十分な圧縮残留応力が存在すれば、必 ずしもショットピーニング処理を必要としない。 しかし、焼入れ時の残留オーステナイトが最表層 で一様に分布し、それが一様にマルテンサイト化 するという保証がないので、本発明においても、 補助的にショットピーニング処理を行うことが望 ましい。

以下に、本発明の効果を実施例により、さらに 具体的に示す。

(実施例)

表1に示す化学成分の鋼を用いて、4mm4の皮 類きした線材を用いて、ばね径36mm、高さ55 mm、有効巻数4.5のコイルばねを制作し、真空中 なお、前記Ni、Ho、Cu、V、Nb、Atは必要に応じて一種または二種以上が前記の目的で選択的に 添加される。

このような化学成分からなる鋼をオーステナイト状態から、常温~200℃の冷却剤中に焼入れを行う。ここで、常温~200℃としたのは、必要な残智オーステナイト量を確保するために必要であって、C、Ni等の多いものは常温の冷却剤の温度を高める必要がある。200℃超では必要以上の残智オーステナイト量となる場合も考えられるので、200℃を上限とした。

これらの条件のもとに生成した残留オーステナイトの内、ばねの表層に存在する残留オーステナイトを、室温~400℃でのセッチィング時に、マルテンサイト化し、圧縮残留応力を付与する。このとき初期残留オーステナイト量が7%未満では効果が十分ではない。この残留オーステナイト重の測定方法は、X練団折法による。また、セッチィング温度を室温~400℃としたのは、ばね

で920℃×10分間オーステナイト化した後、 鋼種毎に油温(麦2)を種々変えた油中に焼入れ したものを各温度(麦2)でセッチィングした。 その後、一部のものについてはショットピーニン グ処理も行った。これらについて、ェ=80±50 kgf/mm²で疲労試験をし、疲労寿命を調べた。そ の結果を表2に示す。同表に示す比較ばねは、 SAE9254個を用いた従来製造法に基づく、同形 状のばねである。

表 1 供試鋼の化学成分

(wt%)

鋼種	С	Si	Mn	Cr	Ni	Но	Cu	その他
A	0.41	2.3	1.2	1.2	2.4	0.2	0.2	V 0.3
В	0.48	1.5	0.8	0.8	1.8		_	V 0.2
								Nb 0.05
С	0.52	1.6	0.8	0.6	0.9	0.4	_	A£ 0.023
D	0.63	1.1	0.5	0.5		0.4	0.5	A# 0.007
E	0.35	2.4	1.4	1.2	2.3	0.5	-	V 0.5
F	0.49	0.2	0.6	0.7	1.5	-	-	A£ 0.025
G	0.50	1.5	0.6		1.2	0.2		Nb 0.05
н	0.70	1.0	0.4	0.3	2.3	0.2		A£ 0.012

以上の結果から、本発明によれば、比較用ばね および従来法のばねの疲労寿命に比べて、優れた 疲労寿命を有するばねが得られることがわかる。

(発明の効果)

以上述べた如く、本発明にしたがい事前に残留 オーステナイトを確保するように鋼材の化学成分 や焼入れ時の冷却条件を限定して、適量のオース テナイトを残留させ、これをセッチィング処理時 にマルテンサイト化し、その際に発生する顕著な 圧縮残留応力によりばねの疲労特性を大幅に向上 させることができるので、本発明は産業上極めて 有用である。

特許出願人 新日本製鐵株式會社代理 人 大 関 和 夫

表 2 ばねの処理条件と疲労試験結果

鋼 種	冷却剤の 温度 で	セッチィング 温度 ℃	ショットビーこング 有無	疲労寿命
A	常温	室温	有	3.5×10°
В	60	200	有	7.4×10°
B *	60	450	有	へたり大
С	130	250	無	1.9×10*
D	160	350	無	6.1×10*
E *	60	室温	有	へたり大
F *	60	250	有	3.5×10 ⁴
G *	60	250	無	1.8×10*
H *	160	400		tっチィング時に 破断
* *		室温	有	5.7×10 ⁴

*印: 較用ばねを示す。

**: E9254 鋼を用いた従来製造法に基づく、同形状の

a.